



2800 0420
RECEIVED
PATENT H.D.
Docket No. 21295/401 2002

TC 2800 MAIL ROOM

THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

Applicants: Hilmar Gugel, et al. Group: Unknown
Application No.: 09/683,713 Examiner: Unknown
Filed: February 6, 2002
For: Double Confocal Scanning Microscope

2877
#2
Priority
R. Cons
3/27/02

***** CERTIFICATE OF MAILING *****

I hereby certify that this paper (along with any paper referred to as being attached or enclosed) is being deposited with the United States Postal Service on the date shown below with sufficient postage as first class mail in an envelope addressed to the: Assistant Commissioner for Patents, Washington, D.C. 20231 on:

By: Deborah Celeste
Deborah Celeste

February 7, 2002
Date

***** TRANSMITTAL OF CERTIFIED COPY OF PRIORITY DOCUMENT *****

Assistant Commissioner for Patents
Washington, D.C. 20231

Sir:

The above-referenced patent application claims priority, pursuant to 35 U.S.C. §119, from German Patent Application No. DE 101 07 095.0, filed on 14 February 2001. To perfect this claim of priority, Applicant hereby submits a certified copy of the priority application of German Patent Application No. DE 101 07 095.0.

Respectfully submitted,

By: Maria M. Eliseeva
Maria M. Eliseeva
Reg. No. 43,328
Attorney for Applicants
Customer Number: 21710
Brown, Rudnick, Freed & Gesmer, P.C.
One Financial Center
Boston, MA 02111
Tel: 617-856-8340
Fax: 617-856-8201

BUNDEUTSCHLAND
RECEIVED

HAR 11 2002
TC 2800 MAIL ROOM



für die Einreichung
Abbildung

AK

A

elberg GmbH,

kroskop

Gabe der ursprüng-

it

leck

A 9161
02/00
EDV-L

4211/P/080

Heidelberg, 14. Februar 2001/ph'

Patentanmeldung

der Firma

Leica Microsystems Heidelberg GmbH
Am Friedensplatz 3

68165 Mannheim

betreffend ein

„Doppelkonfokales Rastermikroskop“

Die vorliegende Erfindung betrifft ein doppelkonfokales Rastermikroskop mit einem Beleuchtungsstrahlengang einer Lichtquelle und einem Detektionsstrahlengang eines Detektors.

- 5 Aus EP 0 491 289 A1 ist ein doppelkonfokales Rastermikroskop bekannt, bei dem Licht einer Lichtquelle in zwei Teilstrahlen aufgeteilt und jeder Teilstrahl mit Hilfe jeweils eines Mikroskopobjektivs auf einen gemeinsamen Objektpunkt fokussiert wird. Die beiden Mikroskopobjektive sind hierbei auf verschiedenen Seiten der ihnen gemeinsamen Objektebene angeordnet. Im Objektpunkt bildet sich durch diese interferometrische
10 Beleuchtung ein Interferenzmuster aus, dass bei konstruktiver Interferenz ein Hauptmaximum und mehrere Nebenmaxima aufweist. Das Beleuchtungsmuster in Objektbereich bzw. in dem gemeinsamen Mikroskopobjektivfokus wird auch als doppelkonfokale Beleuchtungs-Punktbildfunktion (Beleuchtungs-PSF) bezeichnet. Wenn lediglich eine doppelkonfokale Beleuchtung realisiert ist, handelt es sich um ein sogenanntes
15 doppelkonfokales Rastermikroskop vom Typ A. Von dem durch die Beleuchtungs-PSF beleuchteten Objekt geht nun Detektionslicht aus, wobei es sich bei dem Detektionslicht beispielsweise um Fluoreszenz-, Reflexions- oder Transmissionslicht handeln kann. Falls nun der optische Weglängenunterschied der beiden Teilstrahlengänge kleiner als die Kohärenzlänge des Detektionslichts ist, kann das Detektionslicht seinerseits an der
20 Detektionslochblende interferieren. Das durch die Mikroskopobjektive abgebildete, interferierende oder nicht interferierende Detektionslicht bildet hierbei ein Beleuchtungsmuster, das auch als Detektions-Punktbildfunktion (Detektions-PSF) bezeichnet wird. Falls lediglich eine doppelkonfokale Detektion realisiert sein sollte, beispielsweise weil das Objekt nur mit Licht aus einem Teilstrahl beleuchtet wird, handelt es sich dann um ein sogenanntes doppelkonfokales Rastermikroskop vom Typ B. Für den Fall, dass sowohl eine doppelkonfokale Beleuchtung als auch eine doppelkonfokale Detektion realisiert ist, spricht man von einem Typ C des doppelkonfokalen Rastermikroskops.

- 30 Eine doppelkonfokale Beleuchtungs-PSF und/oder Detektions-PSF weist Nebenmaxima auf, die im Allgemeinen entlang der optischen Achse angeordnet sind. Mit einem doppelkonfokalen Rastermikroskop kann durch die interferometrische Beleuchtung bzw. Detektion verglichen zur konventionellen (Raster)-Mikroskopie eine erhöhte axiale Auflösung erzielt werden.

Ein Bild eines mit einem doppelkonfokalen Rastermikroskop aufgenommenen Objekts weist hauptsächlich einen Beitrag auf, der von dem Hauptmaximum der Beleuchtungs-PSF und/oder der Detektions-PSF resultiert. Darüber hinaus sind dem Bild jedoch Anteile überlagert, die von den Nebenmaxima der Beleuchtungs-PSF und/oder der Detektions-PSF

- 5 resultieren. Da diese Bildanteile stören, werden diese im Allgemeinen mit Rekonstruktionsmethoden aus dem aufgenommenen Bild nachträglich entfernt. Hierbei werden in erster Linie Methoden der inversen Filterung angewendet, die in Form von Programmmodulen auf einem Computer implementiert sind. Die Rekonstruktionsmethoden können jedoch nur dann erfolgreich angewendet werden, wenn die Intensität der Nebenmaxima verglichen
10 zur Intensität des Hauptmaximums der Beleuchtungs-PSF bzw. Detektions-PSF deutlich kleiner als 50% ist. Falls diese Voraussetzung nicht erfüllt ist, ist entweder der Rauschanteil des rekonstruierten Bildes zu hoch oder die Beiträge der Nebenmaxima können nicht vollständig aus dem Bild entfernt werden, so dass „Geisterstrukturen“ der aufgenommenen
15 Objektstruktur im Bild verbleiben. Eine eindeutige Objektanalyse bzw. Bildinterpretation kann erschwert oder gar unmöglich gemacht werden.

Der vorliegenden Erfindung liegt daher die Aufgabe zugrunde, die Probleme der Rekonstruktionsmethoden ursächlich zu vermeiden.

- 20 Das erfindungsgemäße doppelkonfokale Rastermikroskop der gattungsbildenden Art löst die voranstehende Aufgabe durch die Merkmale des Patentanspruchs 1. Danach ist ein solches doppelkonfokales Rastermikroskop dadurch gekennzeichnet, dass mindestens ein auf den Beleuchtungs- und/oder Detektionsstrahlengang wirkendes optisches Bauteil vorgesehen und derart ausgestaltet ist, dass es die Amplitude und/oder die Phase und/oder die Polarisation des Lichts beeinflusst und hierdurch die Charakteristik der doppelkonfokalen Beleuchtung und/oder Detektion veränderbar ist.
25

Erfindungsgemäß ist zunächst erkannt worden, dass eine Veränderung der Charakteristik der doppelkonfokalen Beleuchtung die detektierten Beiträge, die von den Nebenmaxima resultieren, deutlich reduziert, wenn nicht sogar eliminiert werden können. Auch eine Veränderung der Detektionscharakteristik oder der Beleuchtungs- und Detektionscharakteristik kann ebenfalls in einer Verringerung der detektierten Beiträge aus den Nebenmaxima resultieren. Durch eine Verringerung der Nebenmaxima können die

Rekonstruktionsmethoden erfolgreich angewendet werden, im Idealfall kann darauf sogar verzichtet werden.

In erfindungsgemäßer Weise wird daher mindestens ein optisches Bauteil in den

5 Strahlengang des doppelkonfokalen Rastermikroskops angeordnet, wobei das optische
Bauteil entweder im Beleuchtungs- oder im Detektionsstrahlengang oder im Beleuchtungs-
und Detektionsstrahlengang vorgesehen sein kann. Falls lediglich ein optisches Bauteil im
Beleuchtungsstrahlengang angeordnet ist, wird hierdurch lediglich die Charakteristik der
doppelkonfokalen Beleuchtung verändert. Eine Anordnung des optischen Bauteils lediglich
10 im Detektionsstrahlengang verändert demgemäß die Charakteristik der doppelkonfokalen
Detektion. Eine Anordnung des optischen Bauteils im Beleuchtungs- und
Detektionsstrahlengang wirkt sich auf die Charakteristik der doppelkonfokalen Beleuchtung
und Detektion aus. Das optische Bauteil ist hierbei derart ausgestaltet, dass es die Amplitude
und/oder die Phase und/oder die Polarisierung des Lichts beeinflusst, und zwar des Lichts, das
15 mit dem optischen Bauteil wechselwirkt. Unter der Wechselwirkung ist beispielsweise eine
Transmission, eine Reflexion oder eine Kombination von Transmission und Reflexion - bei-
spielsweise bei einem teilweise reflektierend ausgestalteten optischen Bauteil - zu verstehen.

In einer konkreten Ausführungsform kann durch das optische Bauteil die Form der

20 doppelkonfokalen Beleuchtungs-PSF und/oder Detektions-PSF verändert werden. Hierbei ist
insbesondere vorgesehen, dass die Form der axial angeordneten Nebenmaxima der
doppelkonfokalen Beleuchtungs-PSF und/oder Detektions-PSF gezielt verändert wird, eine
Veränderung des Hauptmaximums ist ebenfalls denkbar. Für den Fall, dass der Betrieb des
doppelkonfokalen Rastermikroskops auf das Vorliegen einer destruktiven Interferenz aus-
gerichtet ist, könnte das optische Bauteil auch die Form der beiden, durch die destruktive
25 Interferenz ausgebildeten Hauptmaxima verändern.

Weiterhin ist vorgesehen, dass die axial angeordneten Nebenmaxima der Beleuchtungs-PSF
und/oder Detektions-PSF in ihrer Position veränderbar sind. So könnte vorgesehen sein,

30 dass das optische Bauteil derart ausgestaltet ist, dass es die Position der axial angeordneten
Nebenmaxima der Beleuchtungs-PSF und/oder Detektions-PSF dahingehend verändert,
dass der Abstand zwischen dem Hauptmaximum der Beleuchtungs-PSF und/oder De-
tektions-PSF und der Nebenmaxima veränderbar, vorzugsweise vergrößerbar ist. Falls
nämlich der Abstand zwischen dem Hauptmaximum und der Nebenmaxima vergrößert

werden kann, kann der durch die Nebenmaxima hervorgerufene Detektionsbeitrag verringert bzw. minimiert werden, da diese Detektionsbeiträge dann durch das konfokale Detektionspinhole weitestgehend ausgeblendet werden. Dies ist deshalb möglich, da mit kleinerem Durchmesser des Detektionspinholes sich der axiale Detektionsbereich des doppelkonfokalen Rastermikroskops verringert. Eine Veränderung der Form und der Position der doppelkonfokalen Beleuchtungs-PSF und/oder Detektions-PSF ist ebenfalls vorgesehen.

Das optische Bauteil ist in besonders bevorzugter Weise derart ausgestaltet, dass durch dessen Verwendung die Intensität der Nebenmaxima der Beleuchtungs-PSF und/oder Detektions-PSF verringierbar ist. Hierdurch können in besonders vorteilhafter Weise die durch die Nebenmaxima der Beleuchtungs-PSF und/oder Detektions-PSF hervorgerufenen detektierten Beiträge in gleicher Weise verringert werden.

In ganz besonders bevorzugter Weise ist vorgesehen, dass durch das optische Bauteil die Nebenmaxima der Beleuchtungs-PSF und der Detektions-PSF an unterschiedlichen Orten liegen. Da - wie bei der konfokalen Rastermikroskopie - bei der doppelkonfokalen Rastermikroskopie die Gesamt-PSF durch das Produkt aus der Beleuchtungs-PSF mit der Detektions-PSF gegeben ist, kann die Intensität der Nebenmaxima der Gesamt-PSF in besonders vorteilhafter Weise dadurch reduziert bzw. minimiert werden, dass die Hauptmaxima der Beleuchtungs-PSF und der Detektions-PSF am gleichen Ort liegen, die Nebenmaxima der Beleuchtungs-PSF und der Detektions-PSF jedoch an unterschiedlichen Orten liegen. Somit werden durch die Produktbildung lediglich das Hauptmaximum, nicht jedoch die Nebenmaxima einen hohen Intensitätswert aufweisen. Da die Nebenmaxima bei der doppelkonfokalen Rastermikroskopie insbesondere entlang der optischen Achse - d.h. in axialer Richtung - angeordnet sind, können die Nebenmaxima der Beleuchtungs-PSF und der Detektions-PSF insbesondere dann in ihrer Intensität verringert werden, wenn die Nebenmaxima an unterschiedlichen axialen Orten liegen.

In einer besonders bevorzugten Ausführungsform sind mehrere optische Bauteile zur Beeinflussung der Amplitude und/oder der Phase und/oder der Polarisation des Lichts vorgesehen. So könnte beispielsweise in dem einen Teilstrahlengang des doppelkonfokalen Rastermikroskops ein anderes optisches Bauteil als in dem anderen Teilstrahlengang angeordnet sein. Weiterhin könnte im Beleuchtungsstrahlengang ein anderes optisches

Bauteil als im Detektionsstrahlengang vorgesehen sein. Letztendlich sind in diesen Fällen die optischen Bauteile derart auszustalten, dass die Charakteristik der doppelkonfokalen Beleuchtung und/oder Detektion hinsichtlich der Signalausbeute sowie der Minimierung der Abbildungsartefakte optimiert wird.

5

Zur Veränderung der Charakteristik der doppelkonfokalen Beleuchtung und/oder Detektion ist vorgesehen, dass das optische Bauteil die Wellenfront des Beleuchtungslichts und/oder des Detektionslichts moduliert. Hierbei kann es sich um eine zeitliche und/oder räumliche Modulation handeln, wobei jedoch eine räumliche Modulation bevorzugt wird. So wäre es

10 beispielsweise denkbar, dass bei einer Verwendung von zwei optischen Bauteilen die durch die Bauteile hervorgerufene räumliche Modulation des Lichts zeitlich variierbar ist.

15 ☺ Insbesondere könnte dann vorgesehen sein, dass ein Objekt zweimal mit dem erfindungsgemäßen doppelkonfokalen Rastermikroskop aufgenommen wird, wobei die Modulation der beiden optischen Bauteile bei der zweiten Objektdetektion jeweils gerade umgekehrt ausgeführt wird, so dass aus den beiden detektierten Objektdatensätzen rechnerisch ein optimaler Objektdatensatz extrahiert werden kann.

In besonders bevorzugter Weise ist das optische Bauteil in einer Mikroskopobjektivpupille angeordnet. Aufgrund der schlechten Zugänglichkeit der Pupillenebene eines Mi-

20 kroskopobjektivs, die in der Regel im Objektiv selbst liegt, wird bevorzugt als Filterort eine zur Pupillenebene optisch konjugierte Ebene gewählt. Bei einer solchen Anordnung kann das Design bzw. die Ausgestaltung der optischen Bauteile einfacher berechnet werden. Grund hierfür ist, dass man sich dann die Methoden der Fourieroptik zunutze machen kann, wenn die das Licht beeinflussenden optischen Bauteile in der Mikroskopobjektivpupille bzw.

25 in einer dazu optisch konjugierten Ebene angeordnet sind. Selbstverständlich ist es auch möglich, das optische Bauteil an einem beliebigen Ort im Beleuchtungs- und/oder Detektionsstrahlengang anzurufen, jedoch ist für diesen Fall eine gegebenenfalls kompliziertere Berechnung des optischen Bauteils erforderlich.

30 Als optisches Bauteil könnte konkret ein Amplituden- und/oder eine Phasenfilter vorgesehen sein. Dieses Filter beeinflusst entsprechend die Amplitude und/oder die Phase des Lichts. Es ist vorgesehen, dass der Filter quer zur optischen Achse unterschiedliche Amplituden- bzw.

Phaseneigenschaften aufweist. Weiterhin können als optische Bauteile Verzögerungs- und/oder Phasenplatten dienen.

Im Hinblick auf eine besonders bevorzugte Ausgestaltung könnte als optisches Bauteil eine

- 5 LCD-Anordnung (Liquid-Crystal-Device) vorgesehen sein. Die Verwendung von LCD-Anordnungen ermöglicht in besonders vorteilhafter Weise eine flexible und variable Ausgestaltung des optischen Bauteils. Bei der Verwendung einer farbigen LCD-Anordnung kann in besonders vorteilhafter Weise Licht einzelner Wellenlängen bzw. einzelner Wellenlängenbereiche selektiv beeinflusst werden.

10

Weiterhin können als optische Bauteile partiell amplitudenverändernde Elemente dienen.

- Hierbei kann es sich insbesondere um ein Graufilter handeln, das bereichsweise unterschiedliche Filtereigenschaften aufweist.

15

Nun ist es ganz allgemein denkbar, dass als optisches Bauteil andere, die Wellenfront des Beleuchtungs- und/oder Detektionslichts verändernde Elemente vorgesehen sein können. Beispielsweise sei an dieser Stelle erwähnt, dass als optisches Bauteil eine adaptive Optik vorgesehen sein könnte. Hierbei könnte es sich im Konkreten um einen deformierbaren Spiegel handeln. Der deformierbare Spiegel könnte beispielsweise derart ausgebildet sein,

20

dass zwischen einer verformbaren Spiegelschicht und einer Basisplatte Piezoelemente angeordnet sind, die einzeln unterschiedlich angesteuert werden können. In Abhängigkeit der Ansteuerung der unterschiedlichen Piezoelemente kann somit die Spiegelfläche deformiert werden.

25

Weiterhin ist vorgesehen, dass das optische Bauteil auf Licht unterschiedlicher Polarisation und/oder Wellenlängen unterschiedliche Wirkungen hat. So könnte das optische Bauteil - über seine die Amplitude, die Phase und/oder die Polarisation verändernden Eigenschaften hinaus - auf Licht einer bestimmten Polarisationsrichtung - zumindest bereichsweise - reflektierende Wirkung haben. Das optische Bauteil könnte - ebenfalls zumindest bereichs-

30

- weise - die Polarisation des Lichts derart beeinflussen, dass Licht eines Polarisationszustands in einen anderen überführt wird. Hierbei könnte es sich um eine einfache Drehung der Polarisationsrichtung des Lichts handeln, eine Überführung von einer zirkularen zu einer elliptischen oder linearen Polarisierung und umgekehrt ist ebenfalls denkbar. Das

optische Bauteil könnte aber auch als dichroitisches Filter ausgeführt sein, so dass dessen Filterwirkung nur auf Licht eines bestimmten Wellenlängenbereichs wirkt.

Es gibt nun verschiedene Möglichkeiten, die Lehre der vorliegenden Erfindung in vorteilhafter

- 5 Weise auszustalten und weiterzubilden. Dazu ist einerseits auf die dem Patentanspruch 1 nachgeordneten Patentansprüche und andererseits auf die nachfolgende Erläuterung der bevorzugten Ausführungsbeispiele der Erfindung anhand der Zeichnung zu verweisen. In Verbindung mit der Erläuterung der bevorzugten Ausführungsbeispiele der Erfindung anhand 10 der Zeichnung werden auch im Allgemeinen bevorzugte Ausgestaltungen und Weiterbildungen der Lehre erläutert. In der Zeichnung zeigen



Fig. 1 eine schematische Darstellung eines ersten Ausführungsbeispiels der vorliegenden Erfindung,

- 15 Fig. 2 eine schematische Darstellung des Ausführungsbeispiels aus Fig. 1, wobei hier der Strahlengang der Filterabbildung eingezeichnet ist.

Fig. 3 in einem Diagramm die Beleuchtungs-PSF eines doppelkonfokalen Rastermikroskops,

- 20 Fig. 4 in einem Diagramm die Beleuchtungs-PSF eines doppelkonfokalen Rastermikroskops bei Verwendung eines erfindungsgemäßen optischen Bauteils,

- 25 Fig. 5 in einem Diagramm die Gesamt-PSF eines doppelkonfokalen Rastermikroskops vom Typ C,

Fig. 6 in einem Diagramm die Transmissionseigenschaft eines optischen Bauteils und

- 30 Fig. 7 in einem Diagramm der Phasenshift des optischen Bauteils.

Fig. 1 zeigt ein doppelkonfokales Rastermikroskop mit einem Beleuchtungsstrahlengang 1 einer Lichtquelle 2 und einem Detektionsstrahlengang 3 eines Detektors 4.

- Licht der Lichtquelle 2 wird mittels der Linse 5 auf das Beleuchtungspinhole 6 fokussiert. Das
 5 Beleuchtungspinhole 6 wird mit Hilfe der Linsen 7, 8 einer ersten Zwischenabbildung unterzogen. Das Licht des Beleuchtungsstrahlengangs 1 wird sodann von dem dichroitischen Strahlteiler 9 in Richtung Strahlablenkeinrichtung 10 reflektiert. Zwischen dem dichroitischen Strahlteiler 9 und der Strahlablenkeinrichtung 10 ist eine den Strahlengang kollimierende Linse 12 vorgesehen. Die Strahlablenkeinrichtung 10 weist einen Spiegel auf,
 10 der das Beleuchtungslicht reflektiert. Der Spiegel der Strahlablenkeinrichtung 10 ist um zwei Achsen schwenkbar gelagert, so dass durch geeignetes Schwenken des Spiegels das Beleuchtungslicht abgelenkt bzw. gescannt werden kann. Zwischen der Strahlablenkeinrichtung 10 und dem Strahlteiler 11 sind zwei Linsen 13, 13 angeordnet. Der Strahlteiler 11 teilt den Beleuchtungsstrahlengang 1 in zwei Teilstrahlengänge 14, 15 auf.
 15 Das diese Teilstrahlengänge 14, 15 durchlaufende Licht wird jeweils an den Spiegeln 16, 17 reflektiert. Die beiden Mikroskopobjektive 18, 19 sind jeweils im Teilstrahlengang 14, 15 angeordnet. Beide Mikroskopobjektive 18, 19 fokussieren das Beleuchtungslicht des Beleuchtungsstrahlengangs 1 auf das in der gemeinsamen Objektebene angeordnete Objekt 20. Bei dem schematisch angedeuteten Objekt 20 handelt es sich um ein biologisches
 20 Objekt, das mit Fluoreszenzfarbstoffen spezifisch markiert wurde. Das Beleuchtungslicht geeigneter Wellenlänge regt die Fluoreszenzfarbstoffe zur Fluoreszenz an. Das vom Objekt 20 emittierte Fluoreszenzlicht, das von den Mikroskopobjektiven 18, 19 aufgesammelt wird, durchläuft den Beleuchtungsstrahlengang in umgekehrter Richtung, bis es zu dem dichroitischen Strahlteiler 9 gelangt. Aufgrund des Stokes-Shifts des Fluoreszenzlichts kann dieses den dichroitischen Strahlteiler 9 passieren, so dass das Detektionslicht über die beiden Linsen 21, 22 auf das Detektionspinhole 23 fokussiert wird. Das Licht aus der Fokalebene der beiden Mikroskopobjektive 18, 19 kann das Detektionspinhole 23 passieren und letztendlich vom Detektor 4 detektiert werden.
 25
 30 Der Beleuchtungsstrahlengang verläuft also von Lichtquelle 2 über den dichroitischen Strahlteiler 9 zur Strahlablenkeinrichtung 10, zum Strahlteiler 11. Des weiteren zählen zum Beleuchtungsstrahlengang die beiden Teilstrahlengänge 14, 15, die sich bis zum Objekt erstrecken. Der Detektionsstrahlengang verläuft vom Objekt 20 zum Strahlteiler 11 - beinhaltet also die beiden Teilstrahlengänge 14, 15 -. Der nutzbare Teil des

Detectionsstrahlengang 3 verläuft dann zur Strahlablenkeinrichtung 10 bis hin zum Detektor 4.

Erfindungsgemäß ist ein auf den Beleuchtungsstrahlengang 1 wirkendes optisches Bauteil

- 5 24 vorgesehen, das derart ausgestaltet ist, dass es die Amplitude und die Phase des Lichts des Beleuchtungsstrahlengangs 1 beeinflusst. Weiterhin ist in erfindungsgemäßer Weise ein im Detektionsstrahlengang 3 angeordnetes optisches Bauteil 25 vorgesehen, dass ebenfalls die Amplitude und die Phase des Detektionslichts beeinflusst.

- 10 Fig. 2 zeigt das doppelkonfokale Rastermikroskop aus Fig. 1, wobei hier die den optischen Strahlengang aufzeigenden durchgezogenen Linien den Strahlengang der Abbildung der optischen Bauteile 24 und 25 bis zu den Mikroskopobjektivpupillen 26 zeigen.

- 15 Fig. 3 zeigt in einem Diagramm die normierte Intensität der Beleuchtungs-PSF des doppelkonfokalen Rastermikroskops aus Fig. 1, jedoch ohne Verwendung der beiden optischen Bauteile 24, 25. In dem Diagramm ist die normierte Intensität des Beleuchtungslichts als Funktion der Ortskoordinate entlang der in Fig. 1 gestrichelt eingezeichneten optischen Achse 27 im Fokusbereich der beiden Mikroskopobjektive 18, 19 gezeigt. Bei der z-Koordinate 300 ist das Hauptmaximum der Beleuchtungs-PSF erkennbar, 20 dass den normierten Intensitätswert 1 aufweist. Links und Rechts neben dem Hauptmaximum sind die beiden ersten Nebenmaxima erkennbar, die einen normierten Intensitätswert von ungefähr 0,5 aufweisen.

- 25 Fig. 4 zeigt im Unterschied zu Fig. 3 die Beleuchtungs-PSF des doppelkonfokalen Rastermikroskops, wenn in erfindungsgemäßer Weise das optische Bauteil 24 im Beleuchtungsstrahlengang angeordnet ist. Auch hier ist die normierte Intensität des Beleuchtungslichts als Funktion der Ortskoordinate entlang der optischen Achse 27 - z-Richtung - gezeigt. In erfindungsgemäßer Weise ist das optische Bauteil 24 derart ausgestaltet, dass es die Amplitude und die Phase des Beleuchtungslichts beeinflusst, 30 wodurch die Charakteristik der doppelkonfokalen Beleuchtung verändert wird. So ist Fig. 4 entnehmbar, dass durch das optische Bauteil 24 die Form der doppelkonfokalen Beleuchtungs-PSF gegenüber der Form der Beleuchtungs-PSF aus Fig. 3 verändert ist. Fig. 4 ist weiterhin entnehmbar, dass bei der z-Koordinate 300 ein Hauptmaximum mit einem normierten Intensitätswert von 1 vorliegt. Dieses Hauptmaximum hat gegenüber dem

Hauptmaximum aus Fig. 3 eine leicht verbreiterte Halbwertsbreite (FWHM; Full-Width-Half-Maximum). Weiterhin sind neben dem Hauptmaximum aus Fig. 4 mehrere Nebenmaxima erkennbar, insbesondere die beiden dem Hauptmaximum benachbarten Nebenmaxima bei den z-Koordinaten von ungefähr 210 bzw. 390. Diese beiden Nebenmaxima sind in ihrer 5 Form gegenüber den beiden Nebenmaxima aus Fig. 3 verändert. Auch deren Position ist verglichen zu der Beleuchtungs-PSF aus Fig. 3 verändert. Darüberhinaus sind noch jeweils zwei weitere Nebenmaxima erkennbar, wobei zwei Nebenmaxima mit einem normierten Intensitätswert von ca. 0,9 bei den z-Koordinaten ungefähr von 150 bzw. 450 angeordnet sind. Die beiden Nebenmaxima mit einem normierten Intensitätswert von ungefähr 0,25 sind 10 bei den z-Koordinaten 50 bzw. 550 angeordnet.

• Vergleicht man die Beleuchtungs-PSF der Fig. 4 mit der der Fig. 3, so ist erkennbar, dass der Abstand zwischen dem Hauptmaximum und der Nebenmaxima in Fig. 4 vergrößert ist. Bereits diese Vergrößerung der Abstände zwischen dem Hauptmaximum und den beiden 15 ersten Nebenmaxima würde - für sich gesehen - eine FWHM des Hauptmaximums von ca. 100 nm ergeben, da sämtliche in Fig. 4 gezeigten Nebenmaxima aufgrund der Detektionslochblende 23 reduziert werden. Dementsprechend liegt das axiale Auflösungsvermögen eines solchen doppelkonfokalen Rastermikroskops bei ungefähr 100 nm. Die rechnergestützten Entfaltungsoperationen bzw. inversen Filterungen der detektierten 20 Bilddaten werden durch die geringen Nebenmaxima erheblich vereinfacht.

Fig. 5 zeigt eine Gesamt-PSF eines doppelkonfokalen Rastermikroskops vom Typ C. Hierbei wurde lediglich das optische Bauteil 24 im Beleuchtungsstrahlengang 1 verwendet, ein weiteres optisches Bauteil ist hierzu nicht vorgesehen. Somit liegt der in Fig. 5 gezeigten 25 Gesamt-PSF einerseits die Beleuchtungs-PSF aus Fig. 4 und andererseits eine der Fig. 3 vergleichbaren PSF - d.h. einer Detektions-PSF - zugrunde. Das Produkt der Beleuchtungs-PSF und der Detektions-PSF ergibt die in Fig. 5 gezeigte Gesamt-PSF, wobei in dem Diagramm ebenfalls die normierte Intensität der Gesamt-PSF als Funktion der z-Koordinate entlang der optischen Achse 27 aufgetragen ist. Hierbei ist besonders deutlich erkennbar, dass nunmehr lediglich ein Hauptmaximum - ebenfalls bei der z-Koordinate 300 - mit einem 30 normierten Intensitätswert von 1 vorhanden ist. Die Nebenmaxima aus Fig. 5 spielen - verglichen zu den PSF's aus den Fig. 3 und 4 - eine untergeordnete bzw. vernachlässigbare Rolle. Dies ist insbesondere darauf zurückzuführen, dass die Nebenmaxima der Beleuchtungs-PSF aus Fig. 4 und der aus Fig. 3 vergleichbaren Detektions-PSF

zugrundeliegenden Nebenmaxima an unterschiedlichen axialen Orten liegen. Demgemäß wird durch die Produktbildung der Beleuchtungs-PSF mit der Detektions-PSF das Hauptmaximum weitaus mehr verstärkt wird als das bei den Nebenmaxima der Fall ist.

- 5 In dem Ausführungsbeispiel aus den Fig. 1 und 2 sind zwei optische Bauteile 24 und 25 vorgesehen, wobei das optische Bauteil 24 des Beleuchtungsstrahlengangs 1 ein anderes ist als das optische Bauteil 25 des Detektionsstrahlengangs 3.

- 10 Aus Fig. 2 ist besonders deutlich erkennbar, dass die beiden optischen Bauteile 24, 25 in einer zur Mikroskopobjektivpupille 26 optisch konjugierten Ebene angeordnet sind.

- Die Fig. 6 und 7 zeigen die optischen Eigenschaften des optischen Bauteils 24. Bei dem optischen Bauteil 24 handelt es sich um ein die Phase sowie die Amplitude des Beleuchtungslichts beeinflussendes Filter. In dem Diagramm aus Fig. 6 ist die 15 Transmissionseigenschaft des rotationssymmetrischen ausgestalteten optischen Bauteils 24 als Funktion von dessen Radius r geteilt durch die Brennweite des Mikroskopobjektivs dargestellt. So ist dem Diagramm entnehmbar, dass die Transmission bei dem radialen Wert 0 - also am Ort der optischen Achse 27 - einen Transmissionswert von 0,2 aufweist. Weiterhin ist erkennbar, dass an zwei unterschiedlichen Orten eine Transmission von 0 20 vorliegt, nämlich zwischen 0,4 und 0,8. Schließlich hat das optische Bauteil 24 bei einem Abstand von der optischen Achse geteilt durch die Brennweite des Mikroskopobjektivs von 1 eine Transmission mit dem Wert 1.

- In dem Diagramm aus Fig. 7 ist die Phasenshift des rotationssymmetrischen Bauteils 24 pro Wellenlänge ebenfalls als Funktion des Radius r geteilt durch die Brennweite des Mikroskopobjektivs aufgetragen. Es ist erkennbar, dass die Phasenshift pro Wellenlänge einen Wert von 0,5 an den Orten zwischen den beiden Minima des Diagramms aus Fig. 6 beträgt. An allen anderen Stellen des optischen Bauteils 24 tritt kein Phasenshift auf.

- 30 Abschließend sei ganz besonders darauf hingewiesen, dass die voranstehend erörterten Ausführungsbeispiele lediglich zur Beschreibung der beanspruchten Lehre dienen, diese sich jedoch nicht auf die Ausführungsbeispiele einschränken.

Bezugszeichenlist

- 1 Beleuchtungsstrahlengang
- 2 Lichtquelle
- 3 Detektionsstrahlengang
- 4 Detektor
- 5 Linse
- 6 Beleuchtungspinhole
- 7 Linse
- 8 Linse
- 9 dichroitischer Strahlteiler
- 10 Strahlablenkeinrichtung
- 11 Strahlteiler
- 12 Linse
- 13 Linse
- 14 Teilstrahlengang
- 15 Teilstrahlengang
- 16 Spiegel
- 17 Spiegel
- 18 Mikroskopobjektiv
- 19 Mikroskopobjektiv
- 20 Objekt
- 21 Linse
- 22 Linse

- 23 Detektionspinhole
- 24 optisches Bauteil
- 25 optisches Bauteil
- 26 Mikroskopobjektivpupille
- 27 optische Achse

Patentansprüch

1. Doppelkonfokales Rastermikroskop mit einem Beleuchtungsstrahlengang (1) einer Lichtquelle (2) und einem Detektionsstrahlengang (3) eines Detektors (4), dadurch gekennzeichnet, dass mindestens ein auf den Beleuchtungsstrahlengang und/oder Detektionsstrahlengang (1, 3) wirkendes optisches Bauteil (24, 25) vorgesehen und derart ausgestaltet ist, dass es die Amplitude und/oder die Phase und/oder die Polarisation des Lichts beeinflusst und hierdurch die Charakteristik der doppelkonfokalen Beleuchtung und/oder Detektion veränderbar ist.
5
2. Rastermikroskop nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass durch das optische Bauteil (24, 25) die Form der doppelkonfokalen Beleuchtungs- und/oder Detektions-Punktbildfunktion (PSF) veränderbar ist.
10
3. Rastermikroskop nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, dass die axial angeordneten Nebenmaxima der Beleuchtungs-PSF und/oder Detektions-PSF in ihrer Form und/oder Position veränderbar sind.
4. Rastermikroskop nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, dass durch das optische Bauteil (24, 25) der Abstand zwischen dem Hauptmaximum der Beleuchtungs-PSF und/oder Detektions-PSF und der Nebenmaxima veränderbar, vorzugsweise vergrößerbar ist.
15
5. Rastermikroskop nach Anspruch 3 oder 4, dadurch gekennzeichnet, dass durch das optische Bauteil (24, 25) die Intensität der Nebenmaxima der Beleuchtungs-PSF und/oder Detektions-PSF verringbar ist.
20
6. Rastermikroskop nach einem der Ansprüche 3 bis 5, dadurch gekennzeichnet, dass durch das optische Bauteil (24, 25) die Nebenmaxima der Beleuchtungs-PSF und der Detektions-PSF an unterschiedlichen – vorzugsweise axialen – Orten liegen.

7. Rastermikroskop nach einem der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, dass mehrere optische Bauteile (24, 25) vorgesehen sind.
8. Rastermikroskop nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, dass im Beleuchtungsstrahlengang 1 ein anderes optisches Bauteil (24, 25) als im Detektionsstrahlengang 3 vorgesehen ist:
 - 5
9. Rastermikroskop nach einem der Ansprüche 1 bis 8, dadurch gekennzeichnet, dass das optische Bauteil (24, 25) die Wellenfront des Beleuchtungslichts und/oder Detektionslichts moduliert.
10. Rastermikroskop nach einem der Ansprüche 1 bis 9, dadurch gekennzeichnet, dass das optische Bauteil (24, 25) in einer Mikroskopobjektivpupille (26) oder in einer dazu optisch konjugierten Ebene angeordnet ist.
 - 10
11. Rastermikroskop nach einem der Ansprüche 1 bis 9, dadurch gekennzeichnet, dass das optische Bauteil (24, 25) an einem beliebigen Ort im Beleuchtungsstrahlengang (1) und/oder Detektionsstrahlengang (3) angeordnet ist.
15. 12. Rastermikroskop nach einem der Ansprüche 1 bis 11, dadurch gekennzeichnet, dass als optisches Bauteil (24, 25) ein Amplituden- und/oder ein Phasenfilter vorgesehen ist.
13. Rastermikroskop nach einem der Ansprüche 1 bis 12, dadurch gekennzeichnet, dass als optisches Bauteil (24, 25) eine Verzögerungs- und/oder ein Phasenplatte vorgesehen ist.
 - 13
14. Rastermikroskop nach einem der Ansprüche 1 bis 13, dadurch gekennzeichnet, dass als optisches Bauteil (24, 25) eine LCD-Anordnung (Liquid-Crystal-Device) vorgesehen ist.
 - 20
15. Rastermikroskop nach einem der Ansprüche 1 bis 14, dadurch gekennzeichnet, dass als optisches Bauteil (24, 25) partiell amplitudenverändernde Elemente vorgesehen sind.
16. Rastermikroskop nach einem der Ansprüche 1 bis 15, dadurch gekennzeichnet, dass als optisches Bauteil (24, 25) andere, die Wellenfront des Beleuchtungs- und/oder Detektionslichts verändernde Elemente vorgesehen sind.
 - 25

17. Rastermikroskop nach Anspruch 16, dadurch gekennzeichnet, dass als optisches Bauteil (24, 25) eine adaptive Optik vorgesehen ist, vorzugsweise in Form eines deformierbaren Spiegels.

18. Rastermikroskop nach einem der Ansprüche 1 bis 17, dadurch gekennzeichnet, dass das
5 optische Bauteil (24, 25) auf Licht unterschiedlicher Polarisation und/oder Wellenlängen unterschiedliche Wirkungen hat.

19. Rastermikroskop nach Anspruch 18, dadurch gekennzeichnet, dass das optische Bauteil (24, 25) als dichroitischer Filter ausgeführt ist, der vorzugsweise im Beleuchtungsstrahlengang (1) und Detektionsstrahlengang (3) angeordnet ist.

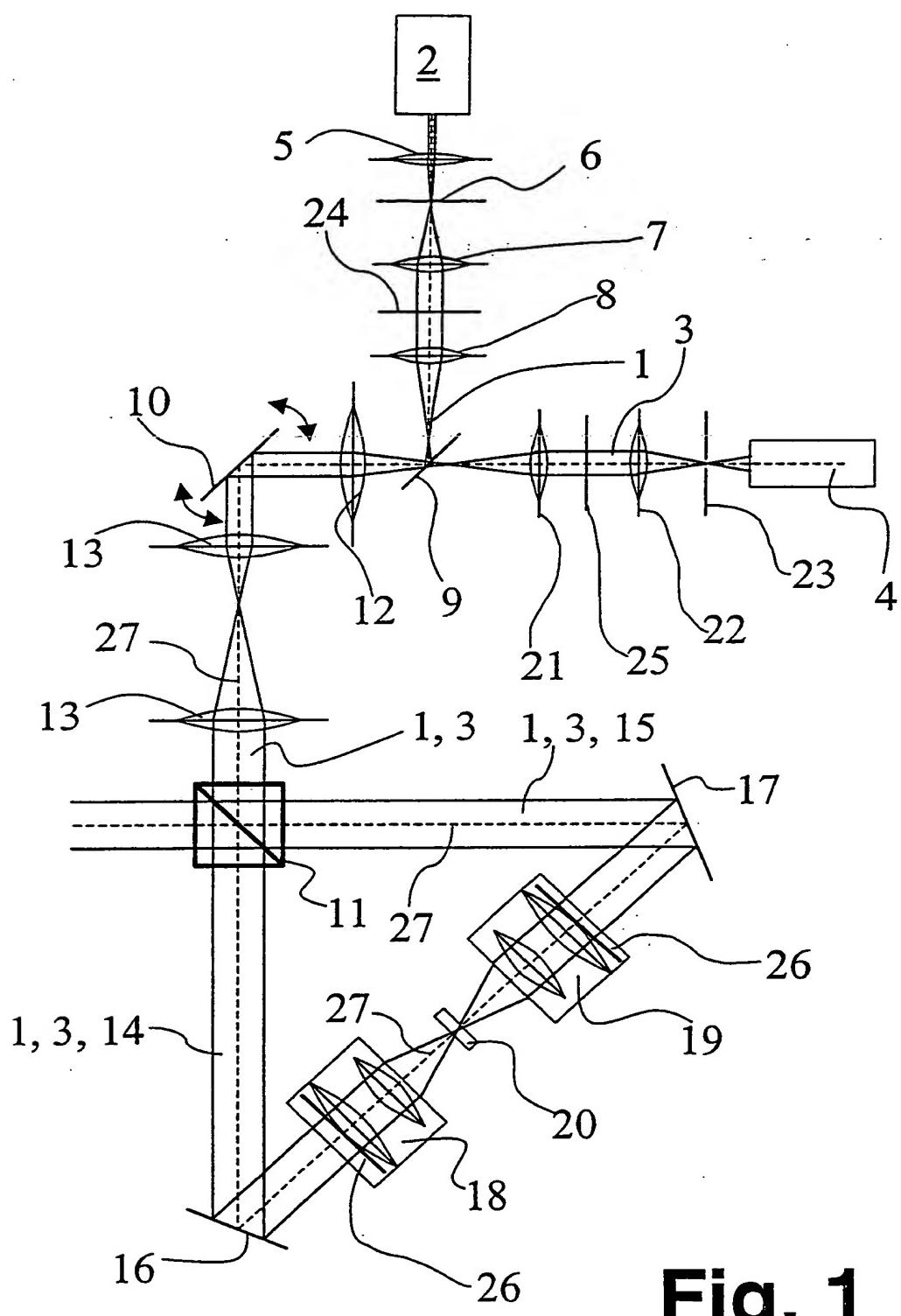


Fig. 1

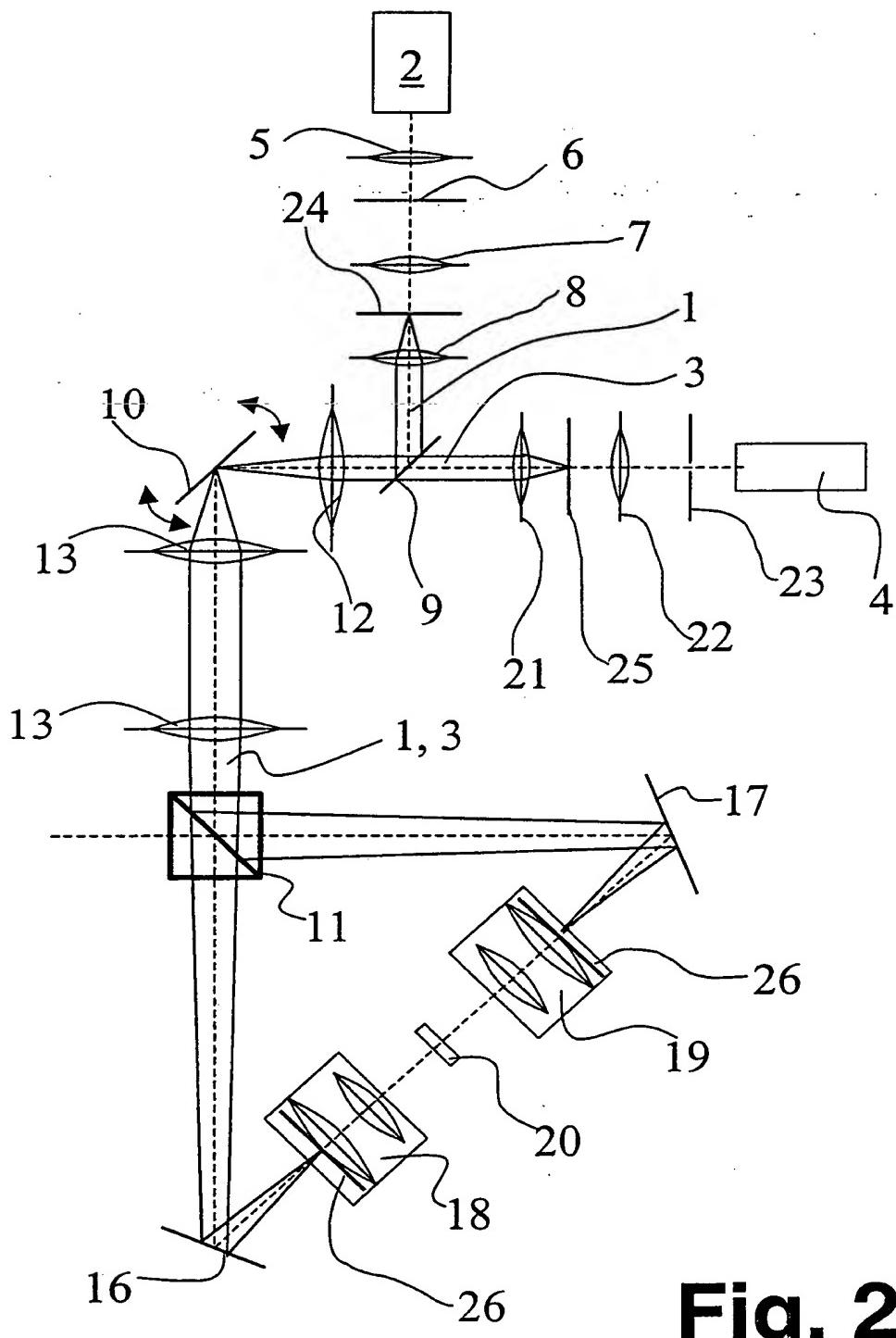


Fig. 2

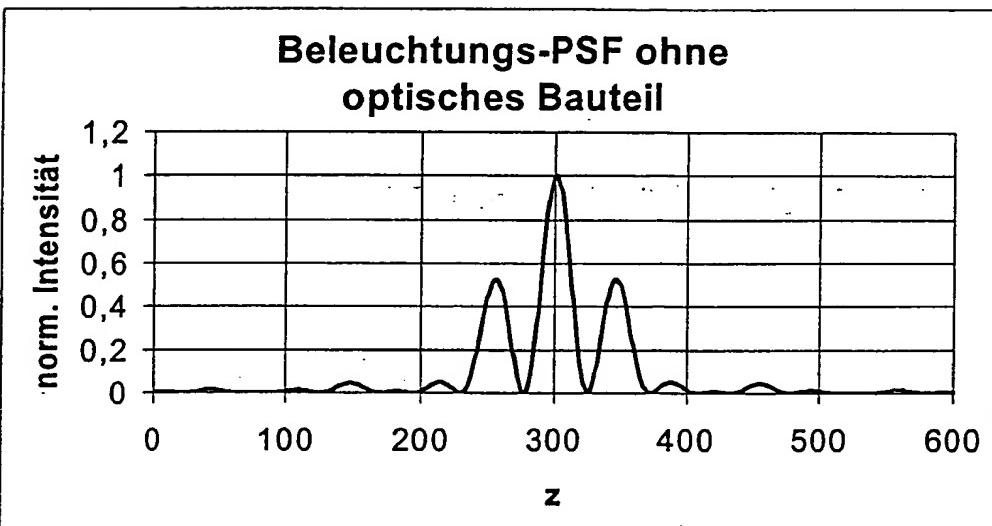


Fig. 3

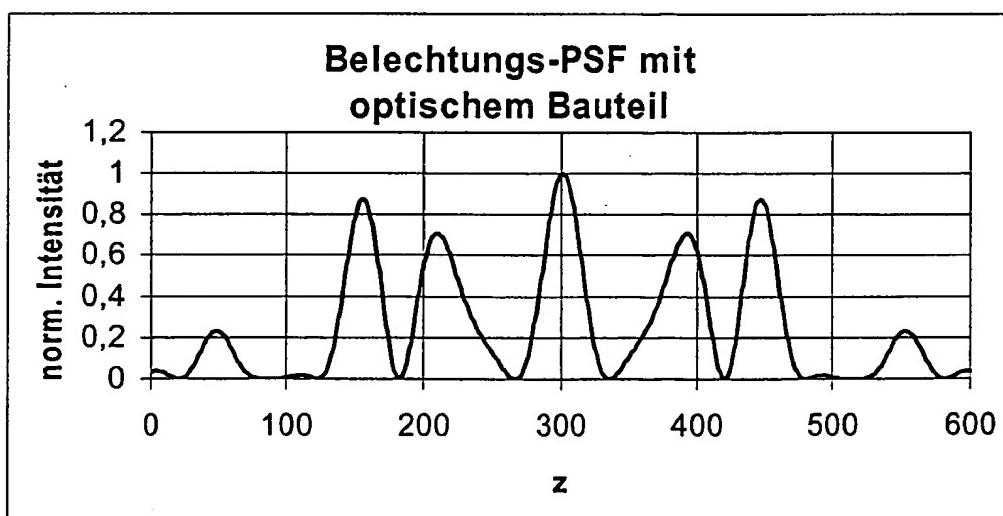


Fig. 4

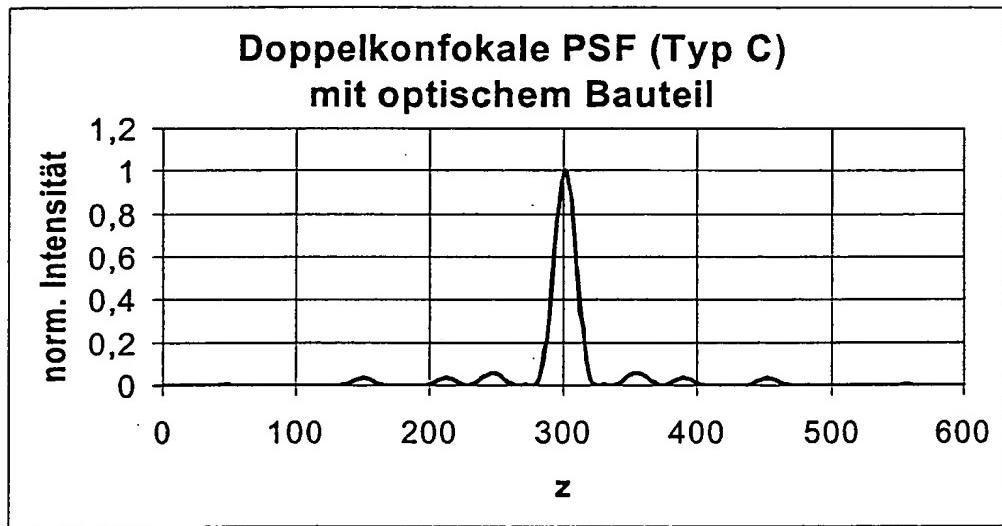


Fig. 5

**Transmissionseigenschaft des
optischen Bauteils**

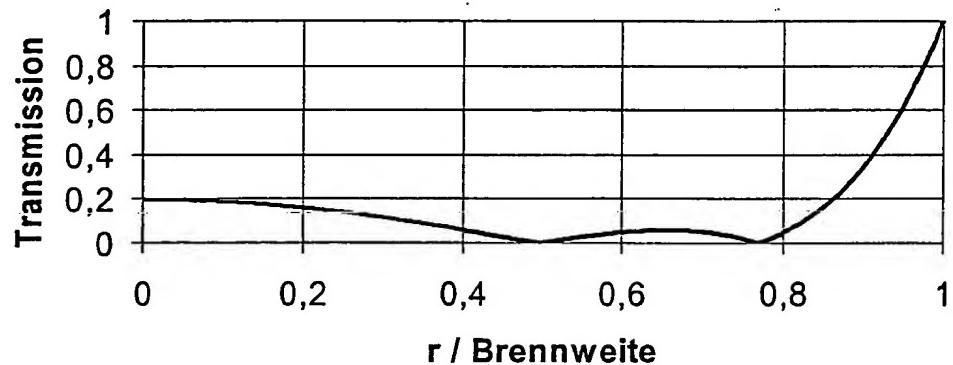


Fig. 6

Phasenshift des optischen Bauteils

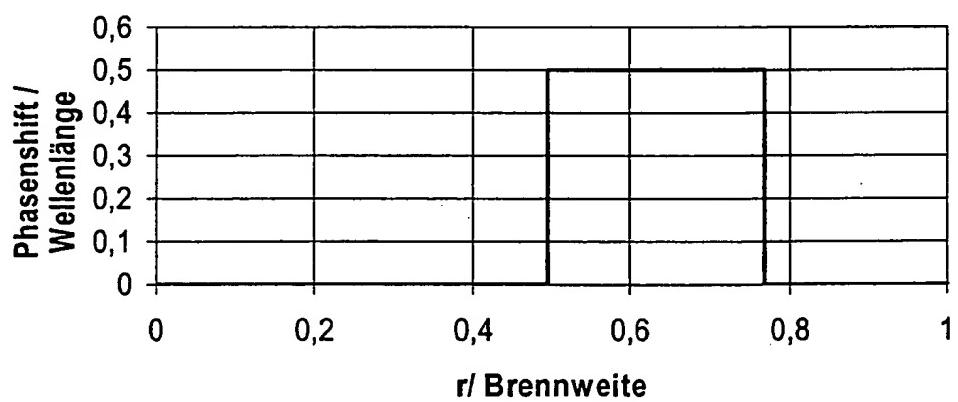


Fig. 7

Zusammenfassung

Die vorliegende Erfindung betrifft ein doppelkonfokales Rastermikroskop mit einem Beleuchtungsstrahlengang (1) einer Lichtquelle (2) und einem Detektionsstrahlengang (3) eines Detektors (4), und ist zur ursächlichen Vermeidung der Probleme der Rekonstruktionsmethoden dadurch gekennzeichnet, dass mindestens ein auf den Beleuchtungs- und/oder Detektionsstrahlengang (1, 3) wirkendes optisches Bauteil (24, 25) vorgesehen und derart ausgestaltet ist, dass es die Amplitude und/oder die Phase und/oder die Polarisation des Lichts beeinflusst und hierdurch die Charakteristik der doppelkonfokalen Beleuchtung und/oder Detektion veränderbar ist.

10

15

(Fig. 1)

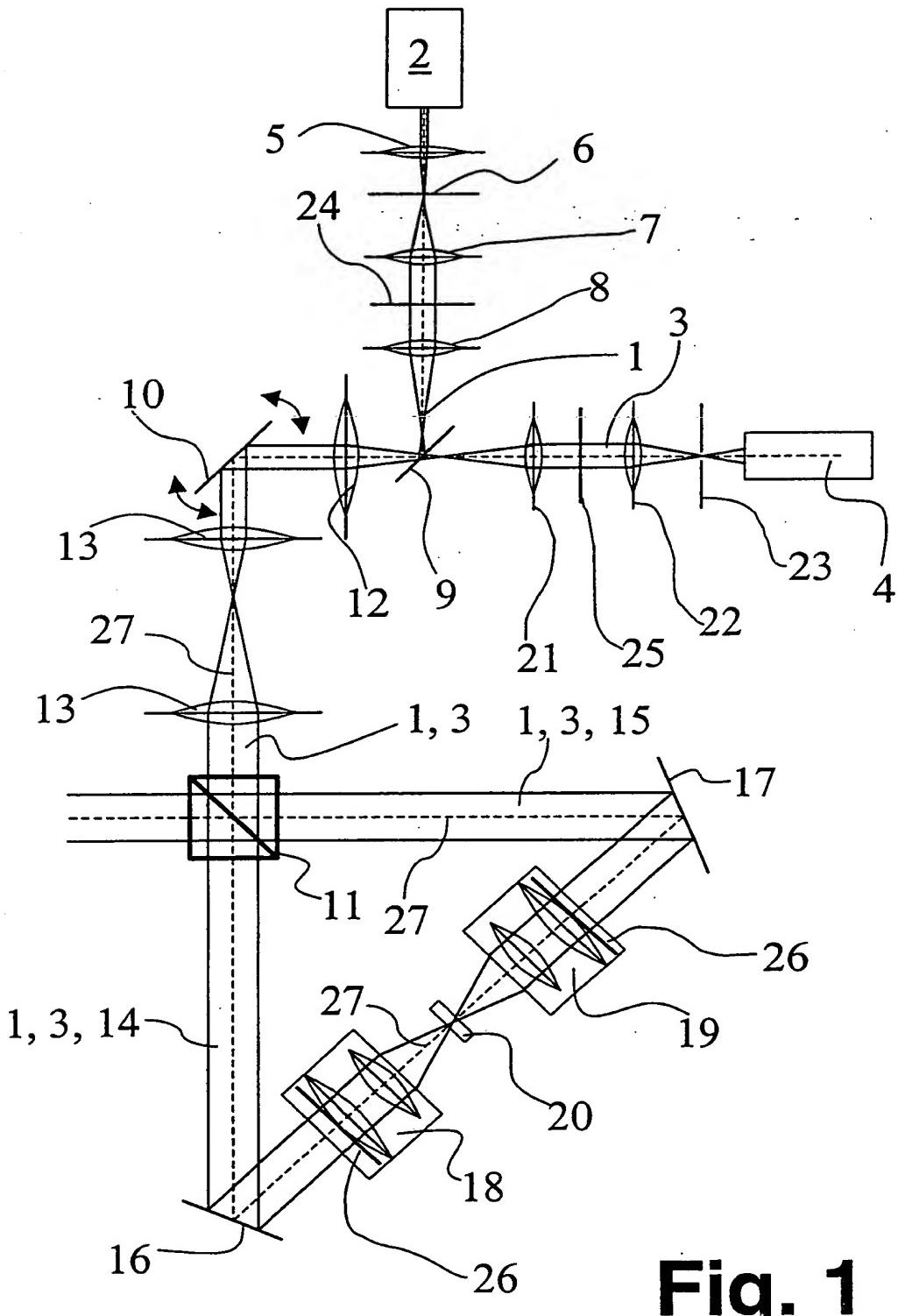


Fig. 1